(19) 日本国特許庁 (JP)

## (12) 公表特許公報(A)

# (11)特許出願公表番号 特表平10-511418

(43)公表日 平成10年(1998)11月4日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

識別記号

FΙ

CO8L 53/02

C08L 53/02

予備審査請求 有 審査請求 未請求

(全 50 頁)

(21)出願番号

特願平8-520184

(86) (22) 出顧日

平成7年(1995)12月19日

(85)翻訳文提出日

平成9年(1997)6月27日

(86)国際出願番号

PCT/EP95/05024

(87)国際公開番号

WO96/20248

(87)国際公開日

平成8年(1996)7月4日

(31)優先権主張番号 P4446896.2

(32) 昼先日

1994年12月27日

(33)優先権主張国

ドイツ(DE) EP(AT, BE, CH, DE,

(81)指定国

DK, ES, FR, GB, GR, IE, IT, LU, M

C, NL, PT, SE), CN, JP, US

(71) 出願人 ピーエーエスエフ アクチェンゲゼルシャ

ドイツ国、D-67056、ルートヴィッヒス

ハーフェン

(72)発明者 ニースナー, ノルベルト

ドイツ国、D-67159、フリーデルスハイ

ム、プールシャー、ホーフ、10

(72)発明者 クノル, コンラート

ドイツ国、D-67069、ルートヴィッヒス

ハーフェン、ホルストーショルクーシュト

ラーセ、184

(74)代理人 弁理士 田代 烝治 (外1名)

最終頁に続く

(54)【発明の名称】 エラストマーとサーモプラストから成る熱可塑性処理可能の、高衝撃強さを有する混合物

#### (57)【要約】

(P1) ピニル芳香族単量体の、少なくとも1種類の 重合単位体を含有し、かつ25℃以上のガラス転移温度 を示す硬質相形成プロックSと、ビニル芳香族単量体 (S) ならびにジエン (B) の、少なくとも1種類の重 合単位体を含有し、25℃以下のガラス転移温度を示す 軟質相形成エラストマープロックB/Sとから形成さ れ、かつプロックSのプロックB/Sに対する両相容量 割合を、硬質相部分が全体に対して1-40容量%を占 め、ジエンの重量割合が50重量%より少ないように選 定してあるゴム弾性プロック共重合体、0.1-99. 9 重量%と、(P2) 少なくとも1 種類の熱可塑性処 理可能の、もしくはデュロプラス性の重合体またはその 混合物、0.1-99.9重量%と、(P3) その他 の添加剤、加工処理助剤、0-70重量%とを、組成分 (P1) から (P3) の重量割合合計が100%となる ように含有していることを特徴とする重合体混合物。

#### 【特許請求の範囲】

1. (P1) ビニル芳香族単量体の、少なくとも1種類の重合単位体を含有し、かつ25℃以上のガラス転移温度を示す硬質相形成プロックSと、ビニル芳香族単量体(S)ならびにジエン(B)の、少なくとも1種類の重合単位体を含有し、25℃以下のガラス転移温度を示す軟質相形成エラストマープロックB/Sとから形成され、かつプロックSのプロックB/Sに対する両相容量割合を、硬質相部分が全体に対して1-40容量%を占め、ジエンの重量割合が50重量%より少ないように選定してあるゴム弾性プロック共重合体、0.1-99.9

(P2) 少なくとも1種類の熱可塑性処理可能の、もしくはデュロプラス性の重合体またはその混合物、0.1-99.9重量%と、

(P3) その他の添加剤、加工処理助剤、0-70重量%とを、組成分(P1)から(P3)の重量割合合計が100%となるように含有していることを特徴とする重合体混合物。

(P1) 1 - 99 重量%のゴム弾性プロック共重合体(P1)と、

(P2) 1-99重量%の熱可塑性処理可能の重合体(P2) とを含有していることを特徴とする、請求項1の重合体混合物。

- 3. プロック共重合体 (P1) における硬質相SのTgが50℃以上、軟質相 B/SのTgが5℃以下であることを特徴とする、請求項1または2の重合体混合物。
- 4. ブロック共重合体 (P1) のピニル芳香族単量体が、スチレン、αーメチルスチレン、ビニルトルエン、ジフェニルエチレンおよびこれらの混合物のうちから、ジエンがブタジエン、イソプレンおよびこれらの混合物のうちから選定されることを特徴とする請求項1から3のいずれかの重合体混合物。
- 5. プロック共重合体 (P1) の軟質相が、ビニル芳香族化合物とジエンとの 共重合体から構成されていることを特徴とする、請求項1から4のいずれかの重 合体混合物。
- 6. ブロック共重合体 (P1) の軟質相が、ビニル芳香族化合物とジエンとの

ランダム共重合体から構成されていることを特徴とする、請求項1から5のいず れかの重合体混合物。

7 . 上記プロック共重合体が下記一般式(1)から(11)

- (1)  $(S-B/S)_n$ ;
- (2)  $(S-B/S)_{n}-S_{i}$
- (3)  $B/S-(S-B/S)_n$ ;
- (4)  $X-[(S-B/S)_n]_m+1;$
- (5)  $X-[(B/S-S)_n]_m+1;$
- (6)  $X-[(S-B/S)_n-S]_m+1;$
- (7)  $X-[(B/S-S)_n-B/S]_m+1;$
- (8)  $Y-[(S-B/S)_n]_m+1;$
- (9)  $Y-[(B/S-S)_n]_m+1;$
- $(10) Y-[(S-B/S)_n-S]_m+1;$
- (11)  $Y-[(B/S-S)_n-B/S]_m+1;$

で示される構造を有し、かつSがピニル芳香族プロック、B/Sがジエン単位およびピニル芳香族単位から構成されるランダムプロック、Xがn-官能性開始剤の残基、Yがm-官能性カップリング剤の残基、m、nが 1 から 1 0 の整数を意味することを特徴とする請求項 1 から 6 のいずれかの重合体混合物。

- 8. 式S-B/S-S、X-[-B/S-S],またはY-[-B/S-S], で表わされるプロック共重合体を含有する、請求項1から7のいずれかの重合体混合物。
- 9. ブロック共重合体の軟質相が以下のブロック
  - $(12) (B/S)_1 [(B/S)_2,$
  - $(13) (B/S)_1[(B/S)_2[(B/S)_1]$  または
  - $(14) (B/S)_1[(B/S)_2[(B/S)_3,$

に細分され、式中の数値 1、 2、 3 は各プロック B / S におけるピニル芳香族化合物 / ジエン割合が相違するか、または境界(B / S)」(B / S)」におけるプロック内部において連続的に変化することを意味し、各細分プロックのガラス転移温度が 2 5  $\nabla$  以下であることを特徴とする、請求項 1 から 8 のいずれかの重合体混合物。

#### 【発明の詳細な説明】

エラストマーとサーモプラストから成る

熱可塑性処理可能の、高衝撃強さを有する混合物

本発明は、

(P1) ビニル芳香族単量体の、少なくとも1種類の重合単位体を含有し、かつ25℃以上のガラス転移温度を示す硬質相形成プロックSと、ビニル芳香族単量体(S)ならびにジエン(B)の、少なくとも1種類の重合単位体を含有し、25℃以下のガラス転移温度を示す軟質相形成エラストマープロックB/Sとから形成され、かつプロックSのプロックB/Sに対する両相容量割合を、硬質相部分が全体に対して1-40容量%を占め、ジエンの重量割合が50重量%より少ないように選定してあるゴム弾性プロック共重合体、0.1-99.9重量%と、

(P2) 少なくとも1種類の熱可塑性処理可能の、もしくはデュロプラス性の重合体またはその混合物、0.1.99.9重量%と、

(P3) その他の添加剤、加工処理助剤、0-70重量%とを、組成分(P1)から(P3)の重量割合合計が100%となるように含有していることを特徴とする重合体混合物に関する。

本発明は、さらに本発明重合体混合物を、各分野の成形体を製造するために使用する方法ないし用途、これにより得られる成形体に関する。

ゴム弾性重合体を含有する重合体、ことにサーモプラストは、早くから公知である。ことにビニル芳香族単量体 (例えばスチレン) およびジエン (例えばプタジエン) から構成される共重合体には、いわゆる耐衝撃性改善剤を添加して、プロック共重合体のジエン部分を部分的に、もしくは全体的に水素化し得る。

ポリフェニレンエーテル/ポリアミドブレンドのための、このような耐衝撃性 改善剤は、ことにヨーロッパ特額公開234063号公報から公知である。また 同236593号公報には、ポリアミド相またはPPE相用の複数の耐衝撃性改 善剤が添加されているPPE/PAブレンドが開示されている。

またポリスチレンブロックと、水素化されたポリイソプレンブロックとから成

る。水素化 2 ブロックゴムが、 W O 8 7 / 5 3 1 1 号公報に開示されている。また西独特願公開 4 1 2 9 4 9 9 号公報には、耐衝撃性改善剤として、 A B - A ′ - B ′ ブロック共重合体が開示されている。

ポリアミド、ポリエステルのような他のサーモプラストとの混合物も公知であって、これにより重合体混合物のプロック共重合体を本質的に変化させることにより、重合体混合物の耐衝撃性の増大が達成される。耐衝撃性の増大は、重合体混合物に添加される耐衝撃性改善剤の量を増大させることにより一定範囲において可能であるが、他の機械特性、例えば剛性、強度などが低下する。

これまでに公知の耐衝撃性改善重合体混合物の、さらに他の欠点は、成形体を製造するための加工処理において、冷却により成形体寸法が、再現不能の程度に収縮することである。。

最近の西独特願公開4420952号公報には、ゴム弾性挙動を示し、少量のジエン含有分で最大限の耐衝撃性を示す、新しい種類のプロック共重合体が開示されている。これは工業的に容易に製造されることができ、またサーモプラストと同様に、例えば押出機で容易に加工処理され得る。

上述した従来技術にかんがみて、本発明の目的は、改善された機械特性、ことに剛性、強度を維持したままで、改善された耐衝撃性を示す重合体混合物を開発し、提供することである。

この種の重合体混合物の加工に際して、ことに成形体の収縮が改善されねばならない。また同時に、他の主要な特性、例えば耐熱性、溶融体の流動性が、維持され、または改善されねばならない。

しかるに、これらの目的は、本明細書の冒頭において定義された本発明重合体 混合物により達成される。その好ましい実施態様は、請求項2以降に開示されて いる。

本発明による重合体混合物は、その組成分(P1)として、0.1から99.9重量%、ことに1から99重量%の、ゴム弾性ブロック共重合体を含有する。この重合体は、ビニル芳香族単量体の、少なくとも1種類の重合(された)単位体を含有する硬質相形成ブロックSと、芳香族単量体(S)およびジエン(B)

の、少なくとも1種類の重合(された)単位体を含有する軟質相形成エラストマーブロックB/Sとから構成される。上記ブロックSのガラス転移点Tgは25℃以上、上記ブロックB/Sのそれは25℃以下であり、ブロックSのブロックB/Sに対する相の容量割合は、ブロック共重合体全量に対する硬質相部分の容量割合が1から40容量%、ジエンの重量割合が50重量%より小さくなるように選定される。

組成分(P2)としてサーモプラストを含有する本発明重合体混合物中において、耐衝撃性改善剤としてのブロック共重合体(P1)は、(P1)から(P3)の合計量に対して、40重量%まで、ことに20重量%までの割合で使用される。しかしながら、組成分(P2)に対する混合割合は、自由になし得る。

ビニル芳香族単量体(例えばスチレン)とジエン(例えばブタジエン)とから成る共重合体は、程度に相違はあるが均斉に構成され、並列状態またはその他の状態で結合されている複数の重合体分子部分(いわゆるブロック)から成る共重合体である。このような共重合体は、ジエン単量体の構造および含有量割合に応じて、特定の温度範囲において、全体的に弾力的、すなわちゴム弾性的であるか、あるいは非弾性的、剛性的である。すなわち、例えばSBゴム、ポリジエン類似のゴム弾性を示すか、または透明な耐衝撃性スチレンポリマーに類似する挙動を示す。耐衝撃性ポリスチレンの場合、ゴム弾性的挙動を決定する分子部分を軟質相、剛性的分子部分(純ポリスチレン部分)を硬質相と称するのが一般的である。SBゴムは、サーモプラストのように容易に加工処理することは困難であって、通常のジエン重合体のように、実用のためには加硫されねばならず、その用途は著しく制約される。

連鎖生長が連鎖末端に存在する、いわゆるリビングポリマーをもたらすためのアニオン重合においては、自発的連鎖切断反応ないし伝達反応が存在しないため、理論的には任意の期間にわたり活性状態に在り(重合性存続)、リビングポリマーと、単官能性の反応関与体との反応は、単量体の選定に制約はあるが、周知のように多様な使用可能性をもたらす。しかしながら、実際的には、ビニル芳香族化合物、例えばスチレンないしその誘導体と、ジエン、例えばブタジエンな

いしイソプレンとのプロック共重合体が使用されているに過ぎない。このプロック共重合体は、単量体の蓄積がほぼ消耗するまで重合を続行させ、次いで一方の、もしくは両方の単量体を補給して製造される。この過程は何回でも反覆され得る。

線形プロック共重合体は、例えば米国特許 3 5 0 7 9 3 4 号、同 4 1 2 2 1 3 4 号各明細書に記載されており、また星形プロック共重合体は、例えば同上 4 0 8 6 2 9 8 号、 4 1 6 7 5 4 号、 3 6 3 9 5 1 7 号各明細書から公知である。

これらブロック共重合体の一連の特性は、重合されるジエン単量体の容量、すなわち、ポリジエンブロックおよびポリスチレンブロックの長さ、配列および量割合により決定される。さらに相違するプロック間の移行の態様もこれに重要な役割を果す。単量体の補給が急速に行われるが、徐々に行われるかにより鮮鋭な移行ないし、いわゆる緩慢移行が認められる。この後者の場合、多少の相違はあるが、ランダムに連続する長手方向分布がもたらされる。

明確に区分されたブロックを有するブロック共重合体は、同じ分子量およびジエン含有分の場合でも、緩慢なブロック移行を示すブロック共重合体よりも低い
靭性を示す。従って、高靭性のブロック共重合体を得るためには、移行部分において、ランダムに長手方向に分布するジエンとピニル芳香族部分を示すブロック
移行が好ましい(例えば米国特許4122134号明細書、ヨーロッパ特願公開316671号公報参照)。

プロック共重合体の形態学的研究結果により、緩慢なプロック移行の場合、ポリスチレン相に対する純粋ジエン相の連続長さ、従ってジエン相の容積割合がずれることが判明している。そこで、プロック移行の態様によって、ジエン分量を増大する必要なく、重合体の靭性を増大させ得る。ジエン分量の増大と共に溶融体の流動性と、重合体の熱安定性が低下し、ジエン相架橋のおそれが増大する点にかんがみて、上記の事実は有利である。射出成形、押出成形の場合、架橋は重合体に曇りをもたらす。

単量体給送量の調整により緩慢なプロック移行をもたらし得ることは、技術的 に高いコストを要し、反応時間を長くし、時空収率を低下させ、従って製造コス



トを増大させる。絶えず給送量を調整する場合(米国特許4346198号、同4248984号参照)、重合反応時間が長くなり、ジエン単位とピニル芳香族単位のプロック移行域における不均斉な分布を有する重合体がもたらされる低いガラス転移温度(Tg<-50℃、米国特許4346198号明細書、実施例1参照)および劣悪な加工処理特性により、これはさらに問題となる。

その特性プロファイル(粘度、透明度、気体透過性)により、医学技術分野での使用、たとえば輸液等の注入管、点滴装置の液貯蔵部、伸縮性薄片として適する。ジエン含有分が35重量%を超過する材料を異形押出成形、射出成形、押出吹込成形で加工するには著しい困難が伴う。酸化防止剤およびラジカル受容体で安定化を行なったにもかかわらず、熱的に不安定で接着性に劣るため、添加剤を用いて対応しなければならない。いわゆるプロック(ロール状とした薄片や管の粘着)および低い成形性により、射出成形による加工は完全に不可能である。

プロック共重合体 P 1 は、ビニル芳香族化合物/ジエンプロック共重合体であって、硬質相を構成するプロック (S) と、純粋ポリジエンプロックの代わりに、ジエン単位とビニル芳香族単位から成る、軟質相を構成するプロック (B/S) とから構成されるランダム構造を有する。この構造は、連鎖に沿って、統計的に平均して、均斉もしくは不均斉である。

本発明によるこのようなゴム弾性ブロック共重合体は、上述の条件下において、 ビニル芳香族化合物とジエンとのランダム共重合体から軟質相を構成することにより得られる。このランダム共重合体は、極性共溶媒の存在下における重合により製造される。

本発明によるブロック共重合体の構造は、例えば、以下の式 1 から 1 1 で表わされる。

```
(1)
              (S-B/S)_n;
              (S-B/S)_n-S;
(2)
             B/S-(S-B/S)_n;
(3)
(4)
             X-[(S-B/S)_n]_m+1;
             X-[(B/S-S)_n]_m+1;
(5)
             X-[(S-B/S)_n-S]_m+1;
(6)
             X-[(B/S-S)_n-B/S]_m+1;
(7)
             Y - [(S - B/S)_n]_m + 1;
(8)
(9)
             Y - [(B/S - S)_n]_m + 1;
             Y-[(S-B/S)_n-S]_m+1;
(10)
             Y-[(B/S-S)_n-B/S]_m+1;
(11)
```

Sはビニル芳香族ブロック、

B/Sはジエン単位とビニル芳香族単位からランダムに構成されているプロック(軟質相)、

Xはn官能性開始剤の基、

Yはm官能性カップリング剤の基、

m、nは1から10の整数をそれぞれ意味する。

好ましい共重合体は、式S-B/S-S、X-[-B/S-S],およびY-[-B/S-S], (略号は上述した意味を有する)であり、ことに好ましいブロック共重合体は、下式の軟質相を有するものである。

(12) 
$$(B/S)_1-(B/S)_2$$
;  
(13)  $(B/S)_1-(B/S)_2-(B/S)_1$ ;  
(14)  $(B/S)_1-(B/S)_2-(B/S)_3$ ;

式中の数値 1、 2、 3 は、各ブロック B / S におけるビニル芳香族化合物とジエンの量割合が相違し、あるいは(B / S)」(B / S)」部分ないし帯域におけるブロック内部において連続的に変化することを意味する。この各ブロックのガラス転移温度は 2 5 ℃以下である。

各分子ごとに異なる分子量を有する、複数のブロックB/Sおよび/またはSを有するブロック共重合体も同様に好ましい。

もっぱらピニル芳香族単位から構成されているブロックSの代わりに、ブロックBが入ってもよい。ゴム弾性ブロック共重合体が形成されることには変わりが

ないからである。このような共重合体は、例えば以下の構造(15)から(18

#### )を有する。

| (15) | B-(B/S)               |
|------|-----------------------|
| (16) | (B/S)-B-(B/S)         |
| (17) | $(B/S)_1-B-(B/S)_2$   |
| (18) | $B-(B/S)_1-(B/S)_2$ . |

本発明におけるビニル芳香族化合物として好ましいのは、スチレン、αーメチルスチレン、ビニルトルエン、これらの混合物である。好ましいジエンは、プタジエン、イソプレン、さらにはピペリレン、1-フェニルプタジエン、これらの混合物である。

ことに好ましい単量体の組み合わせは、ブタジエンとスチレンである。以下に示される重量、容量に関する記述は、すべてこの組み合わせに関するものであり、スチレンおよびブタジエンと均等な化合物を使用する場合には換算の必要がある。

75-30重量%のスチレンと、25-70重量%のブタジエンを使用するのが好ましく、軟質プロックが、35から70%のブタジエン分、65から30%のスチレン分から構成されるのがことに好ましい。

単量体の組み合わせがスチレン/ブタジエンの場合、全ブロック共重合体中に 占めるジエンの重量割合は、15-65重量%であり、これに対応して、ピニル 芳香族化合物の割合は85-35重量%である。ことに好ましいのはジエンが25-60重量%、ピニル芳香族化合物が75-40重量%の単量体組成を有する ブタジエン/スチレンブロック共重合体である。

プロック共重合体 (P1) は、極性共溶媒を添加した非極性溶媒中において、アニオン重合により得られる。この場合、共溶媒は金属カチオンに対して、ルイス塩基として作用することが必要である。溶媒としては、脂肪族炭化水素、例えばシクロヘキサンまたはメチルシクロヘキサンを使用するのが好ましい。ルイス塩基としては、極性、中性化合物、例えばエーテルまたは3級アミンを使用するのが好ましい。ことに有効なエーテルは、テトラヒドロフラン、脂肪族ポリエーテル、例えばジエチレングリコールジメチルエーテルである。3級アミンとして

は、例えばトリプチルアミン、ピリジンが挙げられる。極性共溶媒は、非極性溶媒に対して、僅少量、例えば 0.5 から 5 容量%の割合で使用される。ことに 0.1 から 0.3 容量%のテトラヒドロフランを使用するのが好ましい。経験的に、通常、約 0.2 容量%の量割合が好ましい。

ルイス塩基の使用量および構造により、共重合反応条件およびジエン単位の1 、2-ないし1、4-位結合が決定される。本発明重合体は、例えば全ジエン単位に対して、例えば1、2-位結合が15-40%、1、4-位結合が85から60%となる。

アニオン重合は、金属有機化合物により開始される。アルカリ金属、ことにリチウムの化合物が好ましい。この開始剤としては、ことにメチルリチウム、エチルリチウム、プロピルリチウム、nープチルリチウム、sープチルリチウム、tープチルリチウムが好ましい。金属化合物は、化学的に不活性の炭化水素溶媒中に溶解させた溶液として使用されるのが好ましい。その使用量は、重合体分子量に応じて相違するが、単量体に対して、一般的に 0 . 0 0 2 から 5 モル%の割合で使用される。

共重合反応温度は、一般的に0から130℃、ことに30から100℃である

機械特性については、固体中の軟質相容量割合が、決定的な重要性を有する。 ジエンおよびビニル芳香族化合物から形成される連続的軟質相の容量割合が、一般的に60から95容量%、好ましくは70から90、ことに80から90容量%であるのが好ましい。これに対応して、ビニル芳香族単量体から構成されるプロックAの硬質相は、5から40重量%、好ましくは10から30、ことに10から20容量%を占める。

ビニル芳香族化合物とジェンとの上述した量割合と、各相の容量の上述した一定の限界値および組成にれば本発明によりガラス転移点範囲から決定される)との間には、厳密な一致は不必要である。すべての数値が、10位の数値に概算化されているからである。

両相の容量割合は、電子顕微鏡ないし固体NMR分光器により対照的に測定可能である。ビニル芳香族プロック部分は、ポリジエン部分のオスミウム分解によ

り確定される。重合体においてもたらされるべき両相の割合は、それぞれ、完全に重合される場合には、使用される単量体からも算出され得る。

本発明の場合、プロック共重合体は、 B / S プロック形成軟質相の容積割合(%)と、軟質相におけるジエン単位部分の割合にれはスチレン/プタジエンの組み合わせの場合、 2 5 から 7 0 重量の範囲である)との商から明確に特定される

ブロック共重合体軟質相中においてビニル芳香族化合物をランダムに形成し、 また重合反応の間にルイス塩基を添加使用することにより、ガラス転移温度(T g)は、影響を受ける。共重合体(P1)全体のガラス転移点は、-50から+ 25℃、ことに-50から+5℃である。

ブロックSの分子量は、1000から20000、ことに300から80000 (g/モル)である。Sブロックは、分子内部において、異なるモル量を有し得る。

プロックB/Sの分子量は、2000から250000、ことに5000から 150000 (g/モル) である。

プロックB/Sの場合にも、分子内部においては、異なる分子量を示し得る。

結合中心 X は、連鎖の活性(リビング)アニオン末端と、少なくとも2官能性のカップリング剤との反応により形成される。この種の化合物は、米国特許3985830号、3280084号、3637554号、4091053号各明細書に記載されている。好ましいのは、例えばエポキシド化グリセリド、例えばエポキシド化あまに油または大豆油である。ジビニルベンゼンも適当である。ことに二量体化のためには、ジクロロジアルキルシラン、テレフタルアルデヒドのようなジアルデヒド、エチルホルミアート、エチルベンゾアートのようなエステルが適当である。

 ることにより決定的な利点をもたらす。すなわち、これにより、実際的条件下におけるアニオン重合におけるように、細分プロックBn/Sn内部の組成勾配がある場合にも、そのB/Sプロック全体としてほぼ完全なランダム重合体のように挙動する。従って、ルイス塩基の添加量が理論量より少なく、1、4ージエン結合分が高くなっても、ガラス転移温度は、低下し、重合体の架橋困難性は軽減される。細分プロックの大部分又はわずかの部分に高いジエン部分を備えさせることができる。これにより重合体が、優勢なB/Sプロックのガラス転移温度より低くても、残留粘度を保持し全く脆化しない。

ブロック共重合体は、非剛性 P V C に極めて類似する特性を有するが、低分子 量可塑剤を使用することなく、完全に製造され得る。

これは、2, 0000 [c m'・100 $\mu$  m/m'・d・bar] ないし10 [g・100 $\mu$  m/m'・d・bar] を超える高い酸素透過性P0および水蒸気透過性Pwにおいて特徴的である。通常の厚さ100 $\mu$  mのフィルム1 m'を、1日当たり、1 バールの分圧差で透過する酸素量(c m')および水素量(g)を表わす。

重合は多段階的に行い、単官能的に、例えば硬質プロックAの製造で開始するのが好ましい。すなわち単量体の一部を反応器に装填し、開始剤の給送により重合を開始する。単量体および開始剤の計量給送から予測可能の特定の連鎖形成を達成するため、次の第2単量体給送を行う前に、高収率(99%以上)が達成されるまで処理を統行するのが好ましい。ただし、これは必須不可欠ではない。

単量体給送の順序は、予定されているブロック構造により決定される。単官能性開始の場合には、例えば、まずビニル芳香族化合物を装填するか、または直接的に給送する。次いで、ジエンとビニル芳香族化合物をなるべく同時に給送する。ジエン対ビニル芳香族化合物の量割合、ルイス塩基の量割合および化学的構造ならびに温度により、ブロックB/Aの構造、構成が決定される。本発明において、ジエンの、ビニル芳香族化合物を含めた全量に対する重量割合は、25%から70%とする。次いで、ビニル芳香族化合物の添加により、ブロックAが重合形成され得る。必要な重合体ブロックは、またカップリング反応により相互結合され得る。2官能性開始の場合には、まずB/Aブロックが、次いでAブロッ

クが形成される。

その後の処理は、常法により行われる。撹拌反応器を使用し、イソプロパノールのようなアルコールでカルボアニオンをプロトン化し、さらに次の処理をする前に、慣用の態様で、COェ/水により強酸値に調整し、重合体を酸化防止剤およびラジカル捕獲剤(トリスノイルフェニルホスファイト(TNPP)またはαートコフェノール(ビタミンE)または商品名Irganox1076ないしIrganox3052で入手可能)で安定化させ、溶媒を慣用の方法で蒸散、除去した後、押出機により顆粒化する。この顆粒には、他のゴムと同様に、Acrawax(登録商標)、Besauare(登録商標)、Aerosil(登録商標)のような抗粘着剤を添加することができる。

基本的に、あらゆる種類の合成樹脂と同様に、本発明による合成樹脂混合物も有利な効果を示す。適当なサーモプラスト、デュロプラストは、例えばクンストシュトフ、タッシェンブーフ(1989年刊)に記載されており、このようなサーモプラストないしデュロプラスト樹脂の製造方法はこの分野の技術者には周知である。以下において、若干の好ましい合成樹脂について詳述する。

ポリオキシメチレン単独重合体および共重合体は、この分野の技術者に周知であり、また各種文献に記載されている。このような重合体は、重合体主鎖に繰り返し単位、- C H : O - を少なくとも 5 0 モル % 含有している。

この単独重合体は、一般的にホルムアルデヒドないしトリオキサンの重合により好ましくは適当な触媒の存在下において製造される。

本発明において、ポリオキシメチレン共重合体は、上記繰り返し単位 - C H: O - の他に、5 0 モル%までの、好ましくは 0 . 1 から 2 0 、ことに 0 . 3 から 1 0 モル%までの繰り返し単位

を有するのが好ましい。

式中のR'からR'は、相互に無関係に、それぞれ水素原子、C<sub>1</sub> ー C<sub>4</sub>アルキルまたはC<sub>1</sub> ー C<sub>4</sub>ハロゲン置換アルキルを、R'は ー C H<sub>2</sub> ー、一 C H<sub>2</sub>O ー、C<sub>1</sub> ー C<sub>4</sub>アルキル置換もしくはC<sub>1</sub> ー C<sub>4</sub>ハロアルキル置換メチレン基、またはこれに対応するオキシメチレン基を意味し、nは0から3の範囲内の数値を意味する。これらの基は、環式エーテルの開環により共重合体中に導入されるのが好ましい。好ましい環式エーテルは、下式

$$R^{2}$$
 $R^{2}$ 
 $C - O$ 
 $R^{3}$ 
 $C - (R^{5})_{n}$ 
 $R^{4}$ 

により表わされ、かつ式中の R'から R'が前述の意味を有する化合物である。 具体的に例示すればエチレンオキシド、 1 , 2 - プロピレンオキシド、 1 , 2 - ブロピレンオキシド、 1 , 2 - ブチレンオキシド、 1 , 3 - ジオキサン、 1 , 3 - ジオキソラン、 1 , 3 - ジオキセパンが環式エーテルとして挙げられ、またポリジオキソラン、ポリジオキセパンのような線形オリゴホルマールまたはポリホルマールが、コモノマーとして例示され得る。

同様に、例えばトリオキサン、上述した環式エーテルおよび第3のモノマー、 ことに下式、

で表わされ、 Z が化学結合、 - O - 、 - O R O - ( R は C - C - アルキレンまたは C - C - シクロアルキレンを意味する) 場合の 2 官能性化合物の反応により得られるオキシメチレン三元重合体も適当である。

この種の単量体としては、エチレングリシド、ジグリシジルエーテル、グリシジルとホルムアルデヒド、ジオキサンまたはトリオキサン(モル割合 2 : 1) から得られるジエーテル、2 モルのグルシジル化合物と、1 モルの炭素原子数 2 か

ら8の脂肪族ジオールから得られるジエーテル、例えばエチレングリコールのジ

グリシジルエーテル、1, 4 - ブタンジオール、1, 3 - ブタンジオール、シク

ロブタン-1, 3-ジオール、1, 2-プロパンジオール、シクロヘキサン-1 , 4-ジオールが適当である。

上述した単独重合体および共重合体の製造方法自体は、この分野の技術者には周知であり、また諸文献に記載されているので、ここでは詳述を省略する。

好ましいポリオキシメチレン共重合体は、少なくとも150℃の融点、5000から20000、ことに7000から15000の分子量(重量平均)MWを有する重合体である。連鎖末端においてC-C結合を有する。末端安定化ポリオキシメチレン重合体がことに好ましい。

適当なポリカルボナートはそれ自体公知であって、例えば西独特願公告1300266号公報に示されているような界面重縮合反応、または同公開1495730号公報に示されるような、ピフェニルカルボナートとピスフェノールとの反応により得られる。好ましいピスフェノールは、2,2-ジ(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、以下にもピスフェノールとして示される化合物である。

ビスフェノールAの代わりに、他の芳香族ジヒドロキシ化合物、ことに2,2 ージ(4ーヒドロキシフェニル)ペンタン、2,6ージヒドロキシナフタリン、 4,4′ージヒドロキシジフェニルスルホン、4,4′ージヒドロキシジフェニ ルエーテル、4,4′ージヒドロキシジフェニルスルフィト、4,4′ージヒド ロキシジフェニルメタン、1,1ージー(4ーヒドロキシフェニル)エタン、4 ,4′ージヒドロキシジフェニル、またはこれらの混合物も使用され得る。

ことに好ましいポリカルポナートは、ピスフェノールAを主体とするもの、またはビスフェノールと、30モル%までの上述芳香族ジヒドロキシ化合物との混合物である。

これらポリカルボナートの相対粘度は、一般的に 1 . 1 ら 1 . 5 、 2 とに 1 . 2 8 から 1 . 4 (ジクロロメタン中の 0 . 5 重量 8 溶液として、 2 5 8 で測定) である。

適当なポリエステルも、それ自体公知で、各種文献に記載されているものであ

って、 芳香族ジカルボン酸から製造され、主鎖中に芳香族環を有するものである

。 芳香族環は、例えば塩素、臭素のようなハロゲン、またはメチルーエチル、 i ないし n - プロピル、 n - ないし t - ブチルのような C<sub>1</sub> - C<sub>4</sub>アルキルで置換されていてもよい。

これらのポリエステルは、芳香族カルボン酸、そのエステルまたはその他エステル形成誘導体と、脂肪族ジヒドロキシ化合物との、それ自体公知の反応により製造され得る。

好ましいジカルボン酸としては、ナフタリンジカルボン酸、テレフタル酸、イソフタル酸またはこれらの混合物が挙げられる。芳香族ジカルボン酸の10モル%までは、脂肪族または脂環式ジカルボン酸、例えばアジピン酸、アゼライン酸、セバチン酸、ドデカンジ酸、シクロヘキサンジカルボン酸で代替され得る。

脂肪族ジヒドロキシ化合物としては、炭素原子数 2 から 6 のジオール、ことに 1, 2 - エタンジオール、 1, 4 - ブタンジオール、 1, 6 - ブタンジオール、 1, 6 - ヘキサンジオール、 1, 4 - ヘキサンジオール、ネオペンチルグリコールまたはこれらの混合物が好ましい。

ことに好ましいポリエステルとしては、炭素原子数 2 から 6 のアルカンジオールから誘導される、ポリアルキレンテレフタラートが挙げられる。

ポリエステルの粘度数は、60から200m1/g (重量割合1:1のフェノール/o-ジクロロベンゼン混合溶媒中の0.5重量%溶液として25℃で測定)である。

ポリ(メタ)アクリラートとしては、ことにポリメチルメタクリラート(PMMA)、ならびにメチルメタクリラートと、40重量%までの共重合可能単量体との共重合体、例えば市販品BASF社のLucryl(登録商標)、Roehm社のPlexiglas(登録商標)である。

部分的結晶性、ことに線形のポリアミドー 6、ポリアミドー 6, 6、ポリアミドー 4, 6、ポリアミドー 6, 12、これらを主体とする部分的結晶性コポリアミドが適当である。さらに、酸構成分が完全にまたは部分的に、アジピン酸および/またはテレフタル酸および/またはイソフタル酸および/またはコルク酸および/またはセバチン酸および/またはアセライン酸および/またはドデカンジ

カルボン酸および/またはシクロヘキサンカルボン酸から成り、そのジアミン構成分が、完全にまたは部分的に、m-および/またはp-キシレンジアミンおよび/または 2, 2, 4-および/または 2, 4, 4-トリメチルヘキサメチレンジアミンおよび/またはイソホロンジアミンから成る部分的結晶性ポリアミドも使用され得る(エンサイクロペディア、オブ、ポリマーズ11巻、315頁以降参照)。

組成分 (P2) として適当なポリアミドの分子量 Mn (数平均) は、5000 から10000、ことに1000から8000の範囲であるのが好ましい

例えば、相対粘度 2 . 2 から 4 . 5 (9 6 重量 % 濃度の硫酸中、 0 . 5 重量 % 濃度 = 0 . 5 g / 1 0 0 m 1 の溶液として、 2 5  $\mathbb C$  で測定)を有する部分的結晶性の線形ポリアミドが適当である。好ましいポリアミドは、全体的または部分的に、 7 から 1 3 の環員を有するラクタム、例えばポリカプロラクタム、ポリカプリルラクタム、ポリラウリルラクタムから誘導されるポリアミドである。

さらに他の適当なポリアミドは、ジカルボン酸と、1種類もしくは2種類のジアミンから得られるポリアミドである。適当なジカルボン酸は、例えば炭素原子数6から12、ことに6から10のアルカンジカルボン酸、ことにアジピン酸である。ジアミンとしては、例えばアルカンジアミンまたは炭素原子数4から12、ことに4から8のシクロアルカンジアミン、例えばヘキサメチレンジアミン、mーキシレンジアミン、ピス(4ーアミノフェニル)メタン、ピス(4ーアミノシクロヘキシル)メタン、ピス(4ーアミノフェニル)プロパンー2、2またはこれらの混合物である。

ことに、ポリアミドー6(ポリカプロラクタム)、ポリアミドー6,6(ポリヘキサメチレンアジピンアミド)および少なくとも80重量%までが、繰り返し単位ー[-NH-(СH₁),-NH-С〇-(СH₁),-С〇-]ーで構成されているポリアミドが工業的に重要である。この最後に述べたポリアミドは、1,4-ジアミノブタンとアジピン酸との縮合により製造される。適当なポリアミド製造方法は、例えばヨーロッパ特願公開38094号、38582号、39524号各公報に記載されている。

僅少量の、ことに約10重量%までの、他の縮合可能化合物、ことに他のアミド形成化合物、例えば $\alpha$ ,  $\omega$ -アミノ酸またはN-カルボン酸無水物(Leuchs 無水物)を有するポリアミドも同様に適当である。

本発明による重合体混合物の組成分P2として好ましいのは、下記の構造を有する部分的芳香族コポリアミドである。

すなわち、好ましい部分的芳香族コポリアミドP2は、組成分として、テレフタル酸とヘキサメチレンジアミンから誘導される単位(P21)を、40から90重量%含有する。テレフタル酸の僅少部分、好ましくは使用される芳香族ジカルボン酸の全量に対して10重量%を超えない部分は、イソフタル酸または他の芳香族ジカルボン酸により、好ましくはパラー位カルボキシル基において、代替され得る。

テレフタル酸とヘキサメチレンジアミンから誘導される単位の他に、部分的芳香族コポリアミドは、εーカプロラクタムから誘導される単位(P22)および/またはアジピン酸とヘキサメチレンジアミンから誘導される単位(P23)を含有する。

ε - カプロラクタムから誘導される単位は、50重量%まで、好ましくは20 から50重量%、ことに25から40重量%を占めるが、アジピン酸とヘキサメチレンジアミンから誘導される単位は60重量%まで、好ましくは30から60 重量%、ことに35から55重量%を占める。

コポリアミドは、また ε - カプロラクタム単位と、アジピン酸およびヘキサメチレンジアミンの単位とから構成され得る。この場合、芳香族基を持たない単位を少なくとも 1 0 重量%、ことに少なくとも 2 0 重量%有するのが好ましい。 ε - カプロラクタムと、アジピン酸およびヘキサメチレンジアミンから誘導される単位の割合については、ことに制約はない。

ことに好ましい部分的芳香族コポリアミドの融点は、例えば 260 ℃から 30 0 ℃を超える範囲であり、このように高い融点は、また 75 ℃、ことに 85 ℃以上の高いガラス転移点に関係する。

テレフタル酸および、ヘキサメチレンジアミンと、 ε - カプロラクタムとから 成る 2 元コポリアミドは、テレフタル酸およびヘキサメチレンジアミンから誘導 される単位を、ほぼ70重量%の割合で含有し、300℃以上の融点110℃以上のガラス転移点を示す。

上述のテレフタル酸およびアジピンサンと、 ε ーカプロラクタムとを基礎とする 2 元コポリアミドは、前二者から誘導される単位をほぼ 5 5 重量 % 含有する場合において、 3 0 0 ℃以上の融点を示すが、この場合のガラス転移点は、アジピン酸ないしアジピン酸/ヘキサメチレンジアミンの代わりに ε ーカプロラクタムを含有する 2 元コポリアミドの場合程高くない。

適当な部分的芳香族コポリアミドは、ヨーロッパ特願公開129195号、同129196号公報に記載されている方法により製造され得る。

本発明混合物において、組成分 (P2) として、さらに他の無定形ポリアミドが使用され得る。前述した単量体を基礎として、結晶阻止側鎖基を有する単一もしくは複数の単量体を縮合させ、これにより原則的に透明なポリアミドが得られる。

本発明による成形材料の組成分 P 2 として適当な重合体の例として、さらに部分的結晶ポリオレフィン、ことにエチレン、プロピレン、プテンー 1、ペンテンー 1、ヘキセンー 1、ヘプテンー 1、3 ーメチルプテンー 1、4 ーメチルプテンー 1、4 ーメチルペンテンー 1、オクテンー 1 のようなオレフィンの単独重合体または共重合体が使用され得る。ことに適当なポリオレフィンは、例えばポリエチレン、ポリプロピレン、ポリプテンー 1、ポリー4 ーメチルペンテンー 1 である。一般的に、ポリエチレン(PE)は、高密度 PE(H D PE)、低密度 PE(L D PE)、線形低密度 PE(L L D PE)に分別される。

組成分P2としてことに適当なポリオレフィンは、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリー4ーメチルペンテンー1、ことにポリエチレン、ポリプロピレンである。ポリオレフィンは、オレフィンの他に、少量の他の単量体を含有し得る。ことに適当であるのは、例えばオクテンもしくはヘキセン分を多量に含有するエチレン/オクテン共重合体またはエチレン/ヘキセン共重合体(市販品としては、例えばダウ、ケミカル社のAffinity(登録商標)、Engage(登録商標)である。

本発明の他の実施態様において、組成分P2として、アイオノマーが使用され

る。これはカルボキシル基を有する単量体、例えばアクリル酸、メタクリル酸を 重合含有する、上述したようなポリオレフィン、ことにポリエチレンである。酸 基は、一般的にNa、Ca、Mg、Alのような金属のイオンにより、熱可塑性 加工可能なイオン性もしくはイオン架橋ポリオレフィンに転化される(例えば米 国特許3264272号、3404134号、3355319号、432133 7号明細書参照)。ただし、酸基含有ポリオレフィンを金属イオンで転化することは、必ずしも必要不可欠ではない。一般的にゴム様特性を有し、部分的に他の 共重合可能単量体を含有する、遊離酸基含有ポリオレフィン、例えば(メタ)ア クリラートも、本発明の組成分P2として適する。

組成分 P 2 としては、例えば英国特許 1 0 7 8 2 3 4 号、米国特許 4 0 1 0 1 4 7 号各明細書、ヨーロッパ特願公開 1 3 5 9 3 8 号公報、「ポリマー」 2 9 / 6、1016-1020(1988)における C. K. シャムらの報文に記載されているような芳香族ポリエーテルケトンも使用され得る。これらのポリエーテルケトンは、リチウムカルボナートのようなアルカリ金属カルボナートの存在下、極性、中性溶媒中において、ビスフェノールとビス(ハロゲンアリール)ケトンとを反応させることにより得られる。このような反応生成物として、典型的であるのは、例えば、ヒドロキノンと、4,4′-ジフルオロベンゾフェノンから得られる生成物である。

組成分 P 2 として、さらに適当な重合体は、ポリアリーレンスルフィド、ことにポリフェニレンスルフィドであって、その製造方法は、例えば米国特許 3 3 5 4 1 2 9 号、同 3 7 8 6 0 3 5 号各明細書、ヨーロッパ特願公開 1 7 1 0 2 1 号公報に記載されている。

本発明による熱可塑性成形材料の組成分 P 2 として、さらに熱可塑性ポリウレタンも使用される。この熱可塑性ポリウレタンおよび製造方法は公知であり、例えば西独特願公開 3 6 2 8 5 6 2 号明細書に記載されている。

さらに、結晶ポリアリラート(液晶ポリマー、線形ポリイミド、ポリベンズイミダゾール、ポリヒダントイン、ポリピロール、ポリホスファゼン、ポリシリコーンも組成分P2として適当である。

当然のことながら、熱可塑性エラストマーP1も、デュロプラスト材料P2、

例えばフェノール樹脂、クレゾール樹脂、キシレノール樹脂、レゾルシン樹脂、 尿素樹脂、メラミン樹脂、フラン樹脂、架橋ポリメタクリラート、不飽和ポリエ ステル樹脂、フェノールアクリラート樹脂、エポキシド樹脂、イソシアナート樹 脂ならびに、いわゆるハイブリッドプレポリマーに組み入れられる。

混合物組成分P2としては、さらにアリルエステル樹脂、ポリウレタン、例えば半硬質RIM(反応射出成形)材料、硬質および半硬質インデグラルフォーム - RIM、硬質エラストマーポリウレタン成形樹脂、硬質から軟質までの発泡体材料が使用され得る。

本発明による重合体混合物の組成分P2としてことに好ましいのは、非結晶性共重合体、例えばメタクリラート/アクリラート/スチレン共重合体、アクリロニトリル/ブタジエン/スチレン共重合体(ABS)、アクリロニトリル/スチレン/アクリルエステル共重合体(ASA)、メタクリラート/ブタジエン/スチレン共重合体(MBS)、耐衝撃性ポリスチレン(HIPS)、さらに単独重合体としてポリスチレン、ポリメチルメタクリラート(PMMA)、ポリアクリロニトリル、ポリメタクリルアミドである。これらの重合体は、例えばABS、ASA、MBS、さらには耐衝撃性ポリスチレンの場合、連続相(しばしば硬質相またはマトリックスと称される)と非連続相(一般的にゴム相ないし軟質相のみから成る単一相重合体(例えばポリスチレン、PMMA)、2相重合体(例えばABS、ASA、MBS、耐衝撃性ポリスチレン)、非グラフト化、グラフト化、または強化された軟質相のみから成る重合体(例えばABS、ASA、MBS、耐衝撃性ポリスチレンに含有されるゴム分)である。

本発明による耐衝撃性ポリスチレン、通常のポリスチレン、これらの製造方法、これらの構造、特性は、例えばAngew.Chem.20、344-361(1981)におけるA.エヒテ、F.ハーフ、J.ハンブレリトの報文、カルル、ハンゼル、フェルラーク社刊(1968)「クンストシュトフハントプーフ」ポリスチロールの項に記載されている。

硬質相を形成するのに適当な単量体は、例えばスチレン、その誘導体、ことに  $\alpha-$ メチルスチレン、  $\alpha-$ クロロスチレン、 p-クロロスチレン、 2 , 4-ジク

アクリル、メタクリル化合物としては、アクリロニトリル、メタクリロニトリル、アクリル酸、メタクリル酸、メチルアクリラート、エチルアクリラート、ローおよびイソプロピルアクリラート、ローおよびiープチルアクリラート、 tープチルアクリラート、 2 ー エチル ハキシルアクリラート、メチルメタクリラート、エチルメタクリラート、ローおよびiープロピルメタクリラート、ローおよびiープチルメタクリラート、ローおよびiープチルメタクリラート、ローおよびiープチルメタクリラート、マレイン酸無水物、その誘導体、例えばマレイン酸エステル、マレイン酸ジエステル、マレインイミドことにアルキルマレインイミドであって、ことに好ましいのはアクリロニトリル、メチルメタクリラート、マレイン酸無水物、フェニルマレインイミドである。

適当な単独重合体、共重合体としては、ポリスチレン、ポリメチルメタクリラート、スチレン/アクリロニトリル共重合体、αーメチルスチレン/アクリロニトリル共重合体、スチレン/フェニルマレインイミド共重合体、スチレン/メチルメタクリラート共重合体、スチレン/アクリロニトリル/無水マレイン酸共重合体、スチレン/アクリロニトリル/フェニルマレインイミド共重合体、αーメチルスチレン/アクリロニトリル/メチルメタクリラート共重合体、αーメチルスチレン/アクリロニトリル/ t ープチルメタクリラート共重合体、スチレン/アクリロニトリル/ t ープチルメタクリラート共重合体、スチレン/アクリロニトリル/ t ープチルメタクリラート共重合体である。

本発明における組成分 P 2 として、さらにポリカルボナートまたはこれと後述するグラフト共重合体およびサーモプラストとの混合物が使用され得る。この場合、ポリカルボナートが 5 から 9 5 重量%、混合組成分 B 1 + B 2 が 5 から 9 5 重量%の割合になされる。このような混合物は、B a y e r 社により B a y b l e n d (登録商標)、B A S F 社により T e r b l e n d (登録商標)の商標で市販されている、これらはポリカルボナートと、A B S 、A S A 重

合体との混合物である。

サーモプラストP2として、さらにポリカルボナート/ポリシロキサンブロック共重合体、ポリカルボナート/ポリエーテルブロック共重合体、ポリカルボナート/ポリエステルブロック共重合体も使用され得る。

本発明において、サーモプラストとしてさらにポリエステルカルポナートも使用され得る。これは、芳香族ジカルポン酸と、場合により炭酸ないしその誘導体、例えばホスゲン、ジアルキルカルポナート、ジアリールカルポナートから形成される、少なくとも一般式(I)の芳香族ピスフェノールである。適当なジカルボン酸は、例えばオルトフタール酸、テレフタール酸、イソフタール酸、tープチルイソフタール酸、3,3′ージフェニルジカルポン酸、4,4ージフェニルジカルポン酸、4,4ージフェニルルスルホンジカルポン酸、2,2ーピス(4ーカルポキシフェニル)プロパン、トリメチルー3ーフェニルインダンー4,5ージカルポン酸である。さらに本発明における硬質組成分として、ポリピニリデンクロリド、ポリピニルクロリド(PVC)のようなハロゲン化重合体も使用され得る。PVCは変性して使用するのが好ましく、そのためには低分子量可塑剤(例えばジオクチルフタラート、ジオクチルアジパート)および/または重合体化合物が使用される。

PVCは懸濁重合、乳化重合、塊状重合により製造され得る。PVCと可塑剤の混合物は、原則としてさらに加工安定化剤を含有する。

可塑剤なしに加工可能のPVCは、エラストマーにピニルクロリドをグラフト 懸濁重合することにより製造されるのが好ましい。このエラストマーはポリブタ ジエンゴムおよび/またはポリアクリラートゴムから成る。

さらに塩素化ポリエチレン、塩素化ポリプロピレン、ポリイソブチレン、ポリピニルアセタート、ポリピニルアルコール、ポリビニルエーテル、ポリメチルペンテン、ポリテトラフルオロエチレン、テトラフルオロエチレン/パーフルオロプロピレン共重合体、テトラフルオロエチレン/パーフルオロアルキルビニルエーテル共重合体、エチレン/テトラフルオロエチレン共重合体、ポリビニリデンフルオリド、ポリビニルフルオリド、ポリクロロトリフルオロエチレン、エチレン/クロロトリフルオロエチレン共重合体も使用され得る。

セルロースアセタート、セルロースプロピオナート、セルロースアセトブチラートのようなセルロール誘導体も使用に適する。

ポリフェニレンエーテルP2は、それ自体公知である。

P2としてさらに、ベンゼン核において一方の単位のエーテル酸素が隣接単位に結合されている、置換、ことにジ置換ポリフェニルエーテルを主体とする化合物が使用される。2 ー位および/または6 ー位における酸素が置換されているポリフェニルエーテルが好ましい。置換基としては、塩素、臭素のようなハロゲン原子、炭素原子数1から4の、αー位に第3水素原子を持たないアルキル基、例えばメチル、エチル、プロピル、ブチル基が挙げられる。このアルキル基自体が、塩素、臭素のようなハロゲン原子またはヒドロキシル基により置換されていてもよい。さらに他の置換基としては、炭素原子数4までのアルコキシ基、あるいは場合によりハロゲンおよび/またはアルキルで置換されているフェニル基が挙げられる。同様に適当であるのは、種々のフェノールの共重合体、例えば2,6ージメチルフェノールと、2,3,6ートリメチルフェノールの共重合体である。当然のことながら、各種のポリフェニルエーテルの混合物も使用され得る。

ボリフェニルエーテルの例としては、ボリ(2,6-ジラウリル-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2,6-ジフェニル-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-メトキシ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-メトキシ-6-エトキシ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-エチル-6-ステアリルオキシ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2,6-ジクロロ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-メチル-6-フェニル-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2,6-ジベンジル-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-ストキシ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-ストキシ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-クロロ-1,4-フェニレンエーテル)、ボリ(2-クロロ・1,4-フェニレンエーテル)が挙げられる。

本発明におけるポリフェニレンエーテルは、フマル酸、マレイン酸または無水マレイン酸で変性されているものも含む。このようなポリフェニレンエーテルは、ことにWO87/00540公報に記載されている。

ポリフェニレンエーテルの物性として、30℃、クロロホルム中で測定して、



0.2から0.7 d 1/gの極限粘度を示すものが好ましい。

この極限粘度は、平均分子量(重量平均) M w 1 0 0 0 0 から 5 0 0 0 0 、好ましくは 2 5 0 0 0 から 5 0 0 0 0 、ことに 4 0 0 0 0 から 5 0 0 0 0 に相当する。

ポリフェニレンエーテルP2との好ましい混合物は、例えば

(P1) 1から80重量%、好ましくは2から60重量%、ことに3から40 重量%、

(P2) ポリフェニレンエーテル 5 から 9 9 重量%、好ましくは 2 0 から 9 8 重量%、ことに 3 0 から 9 7 重量%、

であって、このポリフェニレンエーテルは、95重量%まで、好ましくは50重量%まで、ビニル芳香族重合体および/またはポリアミドで代替されていてもよい。

ポリフェニレンエーテル/ポリアミド混合物の場合、

- (a) 59.95から99.95重量%の非変性ポリフェニレンエーテル、
- (b) 0から40重量%のピニル芳香族重合体、
- (c) 0. 0 5 から 5 重量 % の (c 1) α, β 不飽和 ジカルボニル 化合物、
- (c2) 重合可能二重結合を有するアミド基含有単量体および (c3) 重合可能 二重結合を有するラクタム基含有単量体のうちから選択される少なくとも1種類 の化合物、
- (d) 0から5重量%のラジカル開始剤を反応させることにより変性されたポリフェニレンエーテルを使用するのが好ましい。上記(a)から(d)の合計量に対する重量%は、2軸押出機のような適当な混合、混練装置において、240から375℃で、0.5から15分間にわたり計量、混合される。

組成分 P 2 としては、もちろん組成分 P 1 と構造的に類似する重合体も使用され得る。このような重合体としては、例えば B A S F 社の S t y r o l u x (登録商標)、フィリップス、ペトローリアム社の K - R e s i n (登録商標)、フィナ社の F i n a c l e a r (登録商標)のような線形および/または星形スチレン/ブタジエンブロック共重合体も使用され得る。

また、ことに長いブロックS(原則的にポリスチレンブロックS)を持ってお

り、かつ組成分 P 1 と、例えば上述した線形および/または星形スチレン/ブタジエンプロック共重合体との間の「相容性媒介剤」として作用するポリスチレン (ガラス様透明性もしくは耐衝撃性)のような重合体を含有することもできる。

軟質相としては、慣用の適当なゴムを使用することができる。例えば天然ゴム、エピクロロヒドリンゴム、エチレン/ピニルアセタートゴム、ポリエチレン/クロロスルホンゴム、シリコーンゴム、ポリエーテルゴム、ジエンゴム、水素化ジエンゴム、アクリラートゴム、エチレン/プロピレンゴム、エチレン/プロピレンゴム、ブチルゴム、フルオロゴムなどが使用される。アクリルゴム、エチレン/プロピレンゴム(EPJMゴム)、エチレン/プロピレン/ジエンゴム(EPDMゴム)が好ましく、ことにブタジエン/イソプレンゴム、ジエンゴム、シリコーンゴムが好ましい。

アクリルゴムとしては、ことに少なくとも部分的にブチレアクリラート、へキシルアクリラート、オクチルアクリラートまたは2ーエチルへキシルアクリラートが使用されている、1種類もしくは複数種類のC.-C。アルキルアクリラートが好ましい。これらのアルキルアクリラートゴムは、30重量%までの硬質重合体形成単量体、例えばピニルアクリラート、(メタ)アクリロニトリル、スチレン、置換スチレン、メチルメタクリラート、ピニルエーテルを重合含有してもよい。アクリラートゴムは、さらに10重量%までの、ことに1から5重量%の架橋作用多官能性単量体(架橋モノマー)を含有し得る。これらの単量体としては、例えば2個またはそれ以上の共重合二重結合を有する単量体が使用される。

ジエンゴムとしては、例えばブタジエン、イソプレン、ピベリレン、クロロプレンのような、炭素原子数4から8の共役ジエンの単独重合体、このようなジエンとスチレン、アクリルまたはメタクリル化合物(例えばアクリロニトリル、メタクリロニトリル、アクリル酸、メタクリル酸、アクリル酸ブチルエステル、アクリル酸エチルヘキシルエステル、メチルメタクリラート)との共重合体が挙げられる。ことに好ましいジエンゴムは、商業的に入手可能のブタジエンゴム、ブタジエン/スチレンゴム、ブタジエン/アクリロニトリルゴム(例えばシェル社のCariflex(登録商標)、フィナ社のFinaprene(登録商標)、アサヒ社のTufprene、エクソン社

のExxellor(登録商標)、エニケム社のEuroprene(登録商標))などである。

また適当なシリコーンゴムは、一般式 R . S i O 、 R S i O , / , 、 R . S i O , / , 、 R . S i O , / , 、 S i O , / , (式中の R は 1 価残基)の単位から成る架橋シリコーンゴムである。個々のシロキサン単位の量は、式 R . S i O の単位 1 0 0 に対して、 1 0 モルまでの R S i O , / , 単位、 1 . 5 モルまでの R , S i O , / , および 3 モルまでの S i O , / , 単位である。 R は炭素原子数 1 から 1 8 の飽和炭化水素基、例えばフェニル、アルコキシ、または低活性ラジカル基、例えばピニルプロピル、メルカプトプロピルである。全基 R の少なくとも 8 0 % はメチルであるのが好ましく、ことにメチルとエチルもしくはフェニルとの組み合わせであるのが好ましい

軟質組成分としては、また多段構造重合体(いわゆるコア/シェル構造ポリマー)が使用される。例えばゴム弾性コア(ガラス転移点 T。< 5 ℃)を、硬質シェル (T。75℃)で包囲する構造のポリマーである。

本発明による組成分 P 1 と P 2 は、実際的に任意の量割合、例えば P 1 を 0 · 1 から 9 9 · 9 重量 %、ことに 1 0 から 9 0 重量 %、 P 2 を 0 · 1 から 9 9 · 9 重量 %、ことに 1 0 から 9 0 重量 %の割合で使用され得る。

本発明の重合体混合物の組成分 P 3 として、例えば安定剤、酸化抑制剤、抗熱分解剤、抗紫外線分解剤、滑剤、離型剤、顔料、染料のような着色剤、繊維、粉末状の充填、補強剤、核生成剤、可塑剤などの添加剤、成形加工助剤が使用される。その使用量割合は 7 0 重量 %、ことに 4 0 重量 %を超えないのが好ましい。

酸化抑制剤、熱分解防止剤としては、周期表 I 族の金属、例えばナトリウム、カリウムおよび/またはリチウムのハロゲン化物、場合により銅(I)ハロゲン化物、例えば塩化物、臭化物、沃化物、立体障害フェノール、ヒドロキノンなどとの組み合わせが、熱可塑性成形材料全量に対して1重量%までの割合で使用される。

対紫外線安定剤としては、成形材料に対して2重量%までの割合で、置換レゾルシン、サリチラート、ベンゾトリアゾール、ベンゾフェノンが使用される。

さらに着色剤としてニグロシンのような有機染料、二酸化チタン、硫化カドミ

ウム、セレン化カドミウム、フタロシアニン、ウルトラマリーンブルー、カーボンブラックのような顔料、および繊維状、粉末状充填、補強剤が使用される。後者の例としては、カーボンファイバー、グラスファイバー、無定形珪酸、アスベスト、珪酸カルシウム、珪酸アルミニウム、炭酸マグネシウム、カオリン、石英粉末、長石粉末などが挙げられる。このような充填、補強剤は、一般的に50重量%まで、ことに35重量%までの割合で使用される。

核形成剤としては、例えばタルク、弗化カルシウム、ナトリウムフェニルホスフィナート、酸化アルミニウム、二酸化珪素、ナイロン22などが使用される。

原則的に1重量%までの割合で使用される滑剤、離型剤の例としては、ステアリン酸のような長鎖脂肪酸、その塩(例えばカルシウムステアリン酸塩、亜鉛アテアリン酸塩)、そのエステル(例えばステアリルステアラート、ペンタエリトリットステアラート)、アミド誘導体(エチレンピスステアリルアミド)が挙げられる。またフィルムないしシート加工処理を良好ならしめるために、本発明による成形材料に0.1重量%までの、無定形性または結晶性珪酸、炭酸カルシウムまたは珪酸アルミニウムを添加してもよい。

可塑剤としてはフタル酸ジオクチルエステル、フタル酸ジベンジルエステル、フタル酸ブチルベンジルエステル、炭化水素オイル、N-(n-ブチル)ベンゾスルホンアミド、o-、p-トリルエチルスルホンアミドなどが添加され得る。

また耐燃焼性を改善するために、サーモプラスト用難燃化剤として周知の、燐化合物、ことに赤燐を主体とする剤が使用され得る。

本発明による成形材料の製造は、それ自体公知の方法で行われる。好ましい実施態様においては、組成分 P 2 の溶融体に、組成分 P 1 および P 3 を添加して製造される。このために押出機、例えば 1 軸ないし 2 軸押出機または、プラーベンダーミル、バンベリーミルのような可塑化処理装置が使用される。

本発明による重合体混合物は、良好な機械特性(動静、靭性)、良好な熱安定性、成形体加工の際の僅少な収縮性を示す。

従って、この成形材料は、シートロール、波形ベロー、ゴムベロー、マット、 床面カバー、靴底、カーペット裏打、人造皮革(レザー)、吹込成形体、異形押 出成形体、射出成形体、筒状押出成形体、3次元押出成形体など多様な製品、半 製品の製造に適する。

#### 実 施 例

西独特顧公開4420952号公報の方法による組成分P1-1からP1-3の製造

加熱、冷却可能の 5 0 リットル容積の特殊鋼製、撹拌器附設反応器を、窒素で 掃気し、シクロヘキサンに溶解させた s ープチルリチウムおよび 1 , 1 ージフェ ニルエチレン(モル割合 1 : 1)の溶液を装填して、煮沸し、乾燥した。

次いで、22.8リットルのシクロヘキサンを装填し、42ミリリットルの開始剤としてのS-プチルリチウム、65.8ミリリットルのテトラヒドロフラン、下表1に記載された量(g)のスチレン(S)およびプタジエン(B)を、所定のサイクルで添加した。また重合反応時間(t)(分)、当初および終末温度 $T_{\star}$ 、 $T_{\epsilon}$ (0  $\Sigma$ )を単量体給送時間に対して、重合反応時間を充分に長く設定した。

反応混合物の温度は、反応器に附設された加熱、冷却装置により調整される。 反応終了(単量体消尽)後、エタノールで無色となるまで滴定し、反応混合物を 1.5倍過剰量の蟻酸で酸性化した。次いで34gの市販安定剤、2-t-ブチル-6-(3-t-ブチル-2-ヒドロキシ-5-メチルベンジル)-4-メチルフェニルアクリラート(チバ、ガイギー社のIrganox(登録商標)30 52)と、82gのトリスノニルフェニルホスファイトを添加した。

この溶液を脱気押出機(3ドーム、前方および後方脱気口)において200℃で処理し、顆粒化した。この顆粒に混合装置で5gの滑剤としてのビスステアリルアミド(Acrawax)を添加、混合した。

|                  | 組成分P1-1 | 組成分P1-2 | 組成分P1-3 |
|------------------|---------|---------|---------|
| THF (m1)         | 65.8    | 65.8    | 65.8    |
| 8-Buli (ml)      | 42      | 43      | 42      |
| スチレン 1 (g)       | 1008    | 1008    | 1008    |
| T(A) /T(E) (°C)  | 30/77   | 30/70   | 30/70   |
| 時間 (分)           | 12      | 30      | 30      |
| ブタジエン 1 (g)      | 1120    | 1120    | 1120    |
| スチレン 2 (g)       | 1412    | 1412    | 1412    |
| T(A) /T(E) (oC)  | 77/102  | 96/89   | 96/89   |
| 時間 (分)           | 14      | 17      | 17      |
| ブタジエン 2 (g)      | 1120    | 1120    | 1772    |
| スチレン 3 (g)       | 1412    | 1412    | 160     |
| T(A) /T(E) (°C)  | 73/95   | 60/84   | 60/83   |
| 時間 (分)           | 10      | 12      | 16      |
| ブタジエン 3 (g)      | 1120    | 1120    | 1120    |
| スチレン 4 (g)       | 1412    | 1412    | 1412    |
| T (A) /T(B) (°C) | 74/88   | 64/83   | 64/83   |
| 時間(分)            | 26      | 6       | 9       |
| スチレン 5 (g)       | 1008    | 1008    | 1008    |
| T(A)/T(E) (°C)   | 74/85   | 10/16   | 92/02   |
| 時間(分)            | 14      | 14      | 14      |
| Mn (g/mol)       | 119 000 | 107 000 | 118 000 |
| Mp (g/mol)       | 158 000 | 141 000 | 156 000 |
| Mw (g/mol)       | 180 000 | 159 000 | 176 000 |
|                  |         |         |         |

贵1

### 組成分P2

(P2-1)ポリブタジエン分26重量%、Mw90000g/モル、MVR (200℃、5kg)25ml/10′の、明確に分離されたブロック移行を示 す、線形スチレン/ブタジエン/スチレン 3 元ブロック共重合体 (BASF社、 Styrolux (登録商標) KR 2 6 9 1)。

(P2-2)ABS#Jマー

7 0 重量%が、スチレン/アクリロニトリル (6 7 / 3 3 重量%) 共重合体 (SAN) (シェル)、 V Z = 8 0 m 1 / g (2 3 ℃、 0 . 5 % 溶液で測定)

3 0 重量%が、ポリブタジエン(架橋) 6 0 重量%と、スチレン/アクリロニトリル共重合体(7 0 / 3 0) 4 0 重量%から成るグラフト共重合体(コア)(BASF社、Terluran(登録商標) 9 6 7 K)。

(P2-3) 高圧ポリエチレン。

MFI (190℃/2.16kg) 1.5g/10′、密度0.919g/cm
¹(BASF社、Lupolen (登録商標) 1800)。

(P2-4) ポリスチレン。

V Z = 7 4 m l / g (2 3 ℃、0. 5 % 溶液で測定、M V R (2 0 0 ℃ / 5 k g
) = 2 5 m l / 1 0′ (B A S F 社、ポリスチレン 1 4 4 c)。

(P2-5) 耐衝撃性ポリスチレン

(HIPS) ポリプタジエン分 8 重量%、軟質相平均粒径 2. 5 μm (VZ = 7 0 m 1 / g、 2 3 ℃、 0. 5 % トルエン溶液で測定) (BASF社、ポリスチレン 4 7 6 L)。

(P2-6) SAN共重合体 (75/25)。

V Z = 6 0 m l / g (2 3 ℃、0. 5 トルエン溶液で測定)、 M V R (2 0 0 ℃ / 2 1. 6 k g) = 2 7 m l / l 0 ′ (B A S F 社、L u r a n (登録商標) 3 5 8 N)

(P2-7) ポリカルボナート

V Z = 6 2 m 1 / g (2 3 ℃で 0 . 5 % クロロホルム溶液で測定)、 M V R (2 6 0 ℃、 5 k g) = 8 m 1 / 1 0 ′ (バイエル社、 M a k r o l o n (登録商標) 2 8 0 0)

(P2-8) ポリプロピレン。

融点162℃、MVR(230℃、2.16kg)=2.4ml/10′、密度

= 0. 9 0 7 g / m l (BASF社、Novolen (登録商標) 1 1 0 0)
(P 2 - 9) スチレン/メチルメタクリラート

共重合体 (70/30)。 MVR (200℃、5kg) = 2ml/10′。

(P2-10) ポリメチルメタクリラート。

MVR (230℃/3.8kg) = 2ml/10′、(BASF社、Lucry 1 (登録商標) 688)。

#### 重合体混合物の製造

上記各組成分P1およびP2を、200から250℃において、1軸押出機で 混練し、顆粒化し、試料を射出成形した。

4mm直径の棒状試料について熱安定性(ISO306によるピカーBテスト)、破断時伸び(ISO527による引張りテスト)および耐衝撃性(ISO179/1によるシャルピー衝撃テスト)ならびにメルトフローインデックス(ISO1133によるMVR)を測定した。

各重合体混合物の組成およびそれぞれの測定結果を下表2に示す。

|                          |     |                    | <br>                   |                    |                    |                    | ·                  | <del></del>         |                    | _                  |
|--------------------------|-----|--------------------|------------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|---------------------|--------------------|--------------------|
| シャルピー<br>衝撃試験            | Iso | 179/1 eA<br>+ 23°C | $[KJ/m^2]$             | 2.4                | 2.4                | 5.2                | 16.4               |                     | 2.8                | 2.9                |
| シャルピー<br>衝撃試験            | Iso | 179/1 eU<br>+ 23°C | [KJ/m <sup>2</sup> ]   | 42.8               | 30                 |                    |                    |                     | 35.9               | 47.6               |
|                          |     | 破断時荷重              | [Nmm/mm <sup>2</sup> ] | 61.9               | 62.1               | 3862.4             | 618.4              |                     | 6.09               | 147.6              |
|                          |     | 破断部組み              | [%]                    | Э                  | e.                 | 333.7              | 618.6              |                     | 3.5                | 7.1                |
| 引張りテスト                   |     | 破断強さ               | $[N/mm^2]$             | 63.9               | 69.5               | 16.4               | 23.9               |                     | 49.7               | 44.6               |
|                          |     | 存代強な               | [N/mm <sup>2</sup> ]   | 0                  | 0                  | 30.7               | 22.4               |                     | 49.6               | 51                 |
|                          |     | 氏もジュッスス            | [N/mm <sup>2</sup> ]   | 3119               | 3309               | 1393               | 1631               |                     | 2351               | 2420               |
| MVR 200/5<br>(200°C/5kg) |     |                    | [cm3/10 $\%$ ] [N/mm2] | 3.4                | 2.9                | 34 - 5             | 6.5                | 0.53                | 4 • 8              | 4 . 4              |
| ピカーB<br>テスト              |     |                    | [%]                    | 95.4               | 103                | 90.3               | 87.2               | 105.7               | 91.2               | 9-66               |
| 組成<br>(重量%)              |     |                    |                        | 10 P1-2<br>90 P2-9 | 10 P1-2<br>90 P2-6 | 10 P1-2<br>90 P2-8 | 10 P1-2<br>90 P2-5 | 10 P1-2<br>90 P2-10 | 25 P1-2<br>75 P2-9 | 25 P1-2<br>75 P2-6 |
| 実施例                      |     |                    |                        | τ                  | 2                  | 6                  | ħ.                 | 2                   | 9                  | 7                  |

嵌

|                          |                           |   |                    |                    |                     |                    |                    | · —                |                    |                    |
|--------------------------|---------------------------|---|--------------------|--------------------|---------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|
| シャルピー<br>衝撃試験            | 179/1 eA<br>+ 23°C        | [KJ/m <sup>2</sup> ]                          | 77                 | •                  | •                   |                    | •.                 | 1                  | ·                  | ,                  |
| シャルピー<br>衝撃試験            | IBO<br>179/1 eU<br>+ 23°C | [KJ/m <sup>2</sup> ]                          |                    | •                  | •                   | •                  | •                  | •                  | •                  |                    |
|                          | 破断時荷重                     | $[Nmm/mm^2]$                                  | 1258.2             | 833.9              | •                   | •                  | •                  | •                  | •                  | · <b>,</b>         |
|                          | 破断等廃び                     | [%]   | 114                | 83.4               | •                   | 69                 | 12                 | >400               | 09                 | 13                 |
| 引張りテスト                   | 破断強か                      | [N/mm <sup>2</sup> ]                          | 17.5               | 21.9               | •                   | •                  | •                  | •                  | •                  |                    |
|                          | 降伏強な                      | $[N/mm^2]$                                    | 22.6               | 20.7               |                     | •                  | •                  | •                  | •                  | 1                  |
|                          | 臣 ラ<br>キ ス<br>ジ           | [N/mm <sup>2</sup> ]                          | 6901               | 1304               | •                   | •                  | 3                  | •                  | •                  | •                  |
| MVR 200/5<br>(200°C/5kg) |                           | [cm <sup>3</sup> / 10分 ] [N/mm <sup>2</sup> ] | 32                 | 7.3                | 6.0                 | 21                 | 5.1                | 12.2               | 23 .               | 1,1                |
| ピカーB<br>テスト              |                           | [26]  | 92                 | 78.5               | 6.66                | 53                 | 84                 | 76*)               | 89                 | 139                |
| 組成<br>(重量%)              |                           |   | 25 P1-2<br>75 P2-8 | 25 P1-2<br>75 P2-5 | 25 P1-2<br>75 P2-10 | 20 P1-2<br>80 P2-1 | 20 P1-2<br>80 P2-2 | 20 P1-2<br>80 P2-3 | 20 P1-2<br>80 P2-4 | 20 P1-2<br>80 P2-7 |
| 実施例                      |                           |   | æ                  | 6                  | 10                  | 11                 | 12                 | 13                 | 14                 | 1.5                |

) ビカーAテスト [94

# ポリフェニレン混合物

組成分 P 1 は上記実施例 1 - 1 5 の P 1 - 1 から P 1 - 3 と同じものを使用する。

組成分P2として、以下のものを使用する。

(P2-11) 数平均分子量22000g/モルのポリアミド66(BASF 社、Ultramid (登録商標) A3) 相対粘度 = 2.6 (25℃で1% 濃硫 酸溶液として測定)。

(P2-12) 40000g/モルの分子量Mwを有するポリ(2,6-ジメ チル-1,4-フェニレンエーテル)。

(P2-13) 変性ポリフェニレンエーテル

(P2-14) 9 重量%のポリプタジエンを含有し、1. 9 μ m の軟質組成分 平均分子粒度を有する耐衝撃性ポリスチレン。硬質マトリックスの V Z = 8 0 m 1 / g (2 3 ℃で 0 . 5 % トルエン溶液について測定)。

(P2-15) 1 7 重量%のポリプタジエンを重合含有する耐衝撃性ポリスチレン。軟質組成分の平均粒度= 3 . 5  $\mu$  m、硬質マトリックスの VZ=80 m I / g (23  $\mathbb{C}$  で、 0 . 5 % トルエン溶液につき測定)。

(P2-16) 9 重量%のポリプタジエンを重合含有する耐衝撃性ポリスチレン。  $VZ=79\,m$  1 / g  $(23\,^{\circ}$  C  $\overline{v}$  0 . 5 %トルエン溶液につき測定)、軟質組成分の平均粒度=1.0  $\mu$  m 。

(P2-17) 西独特顧公開4129499号公報による対照組成分。ブロック構成S-B-S´-B´、スチレン分41重量%、ショアA硬さ87

(DIN53505) のスチレン/ブタジエンブロックゴム (アサヒ社、Tufprene (登録商標) A´)。

(P2-18) WO87/5311公報による対照組成分。プロック構成S-B-S、スチレン分31重量%、ショアA硬さ72 (DIN53505) のスチレン/ブタジエン/プロックゴム (シェル社のCariflex (登録商標) TR1101)。

(P2-19)スチレン分68重量%のスチレン/ブタジエン星形ポリマー(BASF社のStyroluxKR2686)。

組成分P3 ポリスチレン中15重量%のカーボンブラック(Cabot社のブラック、パールズ880)。

#### 成形材料の製造

上記組成分 P 1 - P 3 を、シリンダ温度 2 9 0 ℃の 2 軸押出機(W & P 社の Z S K 3 0)において混合し、均質溶融体にした。溶融体を脱気し、押出し、水浴で顆粒化し、乾燥した。この成形材料を 2 8 0 / 8 0 ℃ (材料温度/型表面温度)で射出成形した。

## 材料テスト

110 x 1 1 0 x 2 m m の、中央スプルーを有する射出成形板体につき、自由 収縮度を測定した。自由収縮度は、成形体の計測結果と、射出成形 1 時間後の板 体の計測結果との対比により測定した。

試料の熱安定性は、ピカット軟化点により測定した。すなわち、標準ロッドにつき、DIN53460により、負荷49.05N、毎時50K温度上昇下に測定した。

試料のノッチ衝撃強さは、ISO179 leAによりISOテストピースに つき測定した。

試料の引張り強さは、DIN53455によりショルダーロッドにつき測定した。

各種成形材料の組成および測定結果を下表3および4に示す。

表 3

| 実施例 | 組成分<br>P2-11 [重量%] | 組成分<br>P2-13 [重量%] |          | 収縮<br>[%] |
|-----|--------------------|--------------------|----------|-----------|
| 16  | 50                 | 40                 | 10 Pl-1  | 0.64/0.71 |
| 17  | 50                 | 40                 | 10 P1-3  | 0.68/0.70 |
| V1  | 50                 | 40                 | 10 P2-17 | 0.95/1.03 |
| V2  | 50                 | 40                 | 10 P2-18 | 0.97/1.05 |

表 4

|                           |      |      |      |     |      | ,        |     |      |     |
|---------------------------|------|------|------|-----|------|----------|-----|------|-----|
| 実施例                       | V3   | V4   | 18   | 19  | 20   | 21       | 22  | 23   | 24  |
| 組成分                       |      |      |      |     |      |          |     |      |     |
| (重量%)                     | l    |      | Į    |     |      | İ        | ŀ   |      |     |
| P2 - 12                   | 35   | 35   | 35   | 35  | 35   | 35       | 35  | 35   | 36  |
|                           | ļ    |      |      |     |      | <b>1</b> |     |      |     |
| P2-14                     | 52   | 52   | 52   | 52  | 52   | 52       | 49  | 49   | -   |
| P2-15                     | •    | •    | •    | -   |      | •        | 3   | 3    | -   |
| P2-16                     | -    | -    | -    | •   | •    | -        |     | •    | 44  |
| P1 - 1                    | •    | -    | 9.7  | -   | 4.9  | 4.9      | 9.7 |      | -   |
| P1 - 3                    | -    | -    | -    | 9.7 | . •  | -        | -   | 9.7  | -   |
| P1-2                      | -    | •    | -    | -   | •    | -        | •   | -    | 20  |
| P2-18                     | 9.7  | -    | -    | -   | 4.8  | •        | -   | -    | -   |
| P2-19                     | •    | 9.7  | -    | -   | •    | 4.8      | •   | -    | -   |
| P3-1                      | 3.3  | 3.3  | 3.3  | 3.3 | 3.3  | 3.3      | 3.3 | 3.3  | -   |
| W <sub>s</sub><br>[Nm]    | 35   | 36   | 36   | 36  | 34   | 32       | 35  | 35   | -   |
| ビカーB<br>[℃]               | 125  | 125  | 127  | 128 | 127  | 126      | 126 | 127  | 107 |
| a <sub>k</sub><br>[kJ/m²] | 22.7 | 22.7 | 23.0 | 2.0 | 23.0 | 21.1     | 24  | 24.7 | -   |
| 引張り強さ                     | 48   | 48   | 55   | 55  | 53   | 55       | 54  | 54   | -   |
| [N/mm²]                   |      |      |      |     |      |          |     |      |     |

v:対比例

【手続補正書】特許法第184条の8第1項 【提出日】1996年12月12日

【補正内容】

#### 明細書

エラストマーとサーモプラストから成る 熱可塑性処理可能の、高衝撃強さを有する混合物

本発明は、

- (P1) 0.1から99.9重量%の、35から85重量%のビニル芳香 族単量体と、15から65重量%のジエンとから構成され、かつ
- (α) ピニル芳香族単量体の重合された単位体を有し、25℃以上のガラス転移温度Tgを示す少なくとも2個のプロックSと、
- (β) ブロック S 間に存在し、ビニル芳香族単量体 (S) の重合された単位体 およびジエン (B) の重合された単位体を有し、 - 5 0 から + 2 5 ℃のガラス転 移温度 T g を示す、少なくとも 1 個の、ランダム構造エラストマーブロック B / Sとを含有し、かつ

固体中において、ブロックSから構成される硬質相が、最大限40容量%を、 ブロックB/Sから構成される軟質相が、最小限60容量%を占めるゴム弾性ブロック共重合体、

- (P2) 0.1から99.9重量%の、少なくとも1種類の熱可塑性加工処理可能の、またはデュロプラスト性の重合体またはこれらの混合物および
- (P3) 0から70重量%の添加剤および加工処理助剤を、各組成分(P1)から(P3)の合計重量割合が100重量%となるように含有する重量体混合物。

本発明は、さらに本発明重合体混合物を、各分野の成形体を製造するために使用する方法ないし用途、これにより得られる成形体に関する。

ゴム弾性重合体を含有する重合体、ことにサーモプラストは、早くから公知である。ことにピニル芳香族単量体 (例えばスチレン) およびジエン (例えばブタジエン) から構成される共重合体には、いわゆる耐衝撃性改善剤を添加して、ブロック共重合体のジエン部分を部分的に、もしくは全体的に水素化し得る。



ポリフェニレンエーテル/ポリアミドブレンドのための、このような耐衝撃性

改善剤は、ことにヨーロッパ特願公開234063号公報から公知である。また同236593号公報には、ポリアミド相またはPPE相用の複数の耐衝撃性改善剤が添加されているPPE/PAプレンドが開示されている。

またポリスチレンブロックと、水素化されたポリイソプレンブロックとから成る。水素化2ブロックゴムが、WO87/5311号公報に開示されている。また西独特願公開4129499号公報には、耐衝撃性改善剤として、AB-A/-B/ブロック共重合体が開示されている。

ポリアミド、ポリエステルのような他のサーモプラストとの混合物も公知であって、これにより重合体混合物のプロック共重合体を本質的に変化させることにより、重合体混合物の耐衝撃性の増大が達成される。耐衝撃性の増大は、重合体混合物に添加される耐衝撃性改善剤の量を増大させることにより一定範囲において可能であるが、他の機械特性、例えば剛性、強度などが低下する。

これまでに公知の耐衝撃性改善重合体混合物の、さらに他の欠点は、成形体を製造するための加工処理において、冷却により成形体寸法が、再現不能の程度に収縮することである。

最近の西独特願公開4420952号公報には、ゴム弾性挙動を示し、少量のジエン含有分で最大限の耐衝撃性を示す、新しい種類のプロック共重合体が開示されている。これは工業的に容易に製造されることができ、またサーモプラストと同様に、例えば押出機で容易に加工処理され得る。

上述した従来技術にかんがみて、本発明の目的は、改善された機械特性、ことに剛性、強度を維持したままで、改善された耐衝撃性を示す重合体混合物を開発し、提供することである。

この種の重合体混合物の加工に際して、ことに成形体の収縮が改善されねばならない。また同時に、他の主要な特性、例えば耐熱性、溶融体の流動性が、維持され、または改善されねばならない。

しかるに、これらの目的は、本明細書の冒頭において定義された本発明重合体 混合物により達成される。その好ましい実施態様は、請求項2以降に開示されて いる。

本発明による重合体混合物は、その組成分 (P1) として、 0. 1から99.

9 重量%のゴム弾性プロック共重合体を含有する。この重合体は、35から85 重量%のビニル芳香族単量体と、15から65重量%のジエンとから構成され、かつ

- (α) ピニル芳香族単量体の重合された単位体を有し、25℃以上のガラス転 移温度をTgを示す少なくとも2個のプロックSと、
- (β) プロック S間に存在し、ビニル芳香族単量体 (S) の重合された単位体 およびジエン (B) の重合された単位体を有し、-50から+25℃のガラス転 移温度 Tgを示す、少なくとも1個の、ランダム構造エラストマーブロック B / Sとを含有し、かつ

固体中において、プロックSから構成される硬質相が、最大限40容量%を、 プロックB/Sから構成される軟質相が、最小限60容量%を占める。

組成分(P2)としてサーモプラストを含有する本発明重合体混合物中において、耐衝撃性改善剤としてのプロック共重合体(P1)は、(P1)から(P3)の合計量に対して、40重量%まで、ことに20重量%までの割合で使用される。しかしながら、組成分(P2)に対する混合割合は、自由になし得る。

ビニル芳香族単量体(例えばスチレン)とジエン(例えばブタジエン)とから 成る共重合体は、程度に相違はあるが均斉に構成され、並列状態またはその他の 状態で結合されている複数の重合体分子部分(いわゆるブロック)から成る共重 合体である。このような共重合体は、ジエン単量体の構造および含有量割合に応 じて、特定の温度範囲において、全体的に弾力的、すなわちゴム弾性的であるか 、あるいは非弾性的、剛性的である。すなわち、例えばSBゴム、ポリジエン類 を示す。耐衝撃性ポリスチレンの場合、ゴム弾性的挙動を決定する分子部分 を示す。耐衝撃性ポリスチレンの場合、ゴム弾性的挙動を決定する分子を軟 質相、剛性的分子部分(純ポリスチレン部分)を硬質相と称するのが一般的 である。SBゴムは、サーモブラストのように容易に加工処理することは困難であっ て、通常のジエン重合体のように、実用のためには加硫されねばならず、その 途は著しく制約される。

連鎖生長が連鎖末端に存在する、いわゆるリピングポリマーをもたらすための

アニオン重合においては、自発的連鎖切断反応ないし伝達反応が存在しないため、理論的には任意の期間にわたり活性状態に在り(重合性存続)、リピングポリマーと、単官能性の反応関与体との反応は、単量体の選定に制約はあるが、周知のように多様な使用可能性をもたらす。しかしながら、実際的には、ピニル芳香族化合物、例えばスチレンないしその誘導体と、ジエン、例えばブタジエンないしイソプレンとのブロック共重合体が使用されているに過ぎない。このブロック共重合体は、単量体の蓄積がほぼ消耗するまで重合を続行させ、次いで一方の、もしくは両方の単量体を補給して製造される。この過程は何回でも反覆され得る

(10) 
$$Y-[(S-B/S)_n-S]_m+1;$$
  
(11)  $Y-[(B/S-S)_n-B/S]_m+1;$ 

Sはビニル芳香族プロック、

B/Sはジエン単位とビニル芳香族単位からランダムに構成されているプロック(軟質相)、

Xはn官能性開始剤の基、

Yはm官能性カップリング剤の基、

m、nは1から10の整数をそれぞれ意味する。

好ましい共重合体は、式 S - B / S - S、 X - [ - B / S - S] . および Y - [ - B / S - S] . (略号は上述した意味を有する) であり、ことに好ましいブロック共重合体は、下式の軟質相を有するものである。

(12) 
$$(B/S)_1-(B/S)_2;$$
  
(13)  $(B/S)_1-(B/S)_2-(B/S)_1;$   
(14)  $(B/S)_1-(B/S)_2-(B/S)_3;$ 

式中の数値 1 、 2 、 3 は、各ブロック B / S におけるビニル芳香族化合物とジエンの量割合が相違し、あるいは (B / S),(B / S),部分ないし帯域におけ

るプロック内部において連続的に変化することを意味する。この各プロックのガラス転移温度Tgは25℃以下である。

各分子ごとに異なる分子量を有する、複数のブロック B / S および/または S を有するブロック共重合体も同様に好ましい。

本発明におけるビニル芳香族化合物として好ましいのは、スチレン、αーメチルスチレン、ビニルトルエン、これらの混合物である。好ましいジエンは、プタジエン、イソプレン、さらにはピペリレン、1-フェニルブタジエン、これらの混合物である。

ブロック共重合体軟質相中においてビニル芳香族化合物をランダムに形成し、 また重合反応の間にルイス塩基を添加使用することにより、ガラス転移温度(T g)は、影響を受ける。共重合体(P1)全体のガラス転移点は、-50から+ 25℃、ことに-50から+5℃である。

プロックSの分子量は、1000から20000、ことに300から80000(g/モル)である。Sプロックは、分子内部において、異なるモル量を有し得る。

ブロックB/Sの分子量は、2000から250000、ことに5000から 150000 (g/モル) である。

ブロックB/Sの場合にも、分子内部においては、異なる分子量を示し得る。

結合中心 X は、連鎖の活性(リビング)アニオン末端と、少なくとも2官能性のカップリング剤との反応により形成される。この種の化合物は、米国特許3985830号、3280084号、3637554号、4091053号各明細書に記載されている。好ましいのは、例えばエポキシド化グリセリド、例えばエポキシド化あまに油または大豆油である。ジビニルベンゼンも適当である。ことに二量体化のためには、ジクロロジアルキルシラン、テレフタルアルデヒドのようなジアルデヒド、エチルホルミアート、エチルベンゾアートのようなエステルが適当である。

好ましい重合体構造は、S-B/S-、X-[-B/S-S],、Y-[-B/S-S],、Y-[-B/S-S], Y-[-B/S-S], Y-[-B/S], Y-[-B/S]

- B 2 / S 2 - B 3 / S 3 . . . . . . に細分され得る。ランダムブロックは、 2 から 1 5 の、ことに 3 から 1 0 の細分ブロックから構成されるのが好ましい。ランダムブロック B / S が、できるだけ多くの細分ブロック B n / S n に分別されることにより決定的な利点をもたらす。すなわち、これにより、実際的条件下におけるアニオン重合におけるように、細分ブロック B n / S n 内部の組成勾配がある場合にも、その B / S ブロック全体としてほぼ完全なランダム重合体のように挙動する。従って、ルイス塩基の添加量が理論量より少なく、 1 , 4 - ジエン結合分が高くなっても、ガラス転移温度は、低下し、重合体の架橋困難性は軽減される。

プロック共重合体は、非剛性 P V C に極めて類似する特性を有するが、低分子量可塑剤を使用することなく、完全に製造され得る。

これは、2, 000 [c m'・100  $\mu$  m / m'・d・b a r ] b a r a

重合は多段階的に行い、単官能的に、例えば硬質プロックAの製造で開始するのが好ましい。すなわち単量体の一部を反応器に装填し、開始剤の給送により重合を開始する。単量体および開始剤の計量給送から予測可能の特定の連鎖形成を達成するため、次の第2単量体給送を行う前に、髙収率(99%以上)が達成されるまで処理を続行するのが好ましい。ただし、これは必須不可欠ではない。

単量体給送の順序は、予定されているプロック構造により決定される。単官能性開始の場合には、例えば、まずビニル芳香族化合物を装填するか、または直接的に給送する。次いで、ジエンとビニル芳香族化合物をなるべく同時に給送する。ジエン対ビニル芳香族化合物の量割合、ルイス塩基の量割合および化学的構造ならびに温度により、プロックB/Aの構造、構成が決定される。本発明において、ジエンの、ビニル芳香族化合物を含めた全量に対する重量割合は、25%から70%とする。次いで、ビニル芳香族化合物の添加により、プロックAが重合

形成され得る。必要な重合体ブロックは、またカップリング反応により相互結合され得る。2官能性開始の場合には、まずB/Sブロックが、次いでSブロックが形成される。

その後の処理は、常法により行われる。撹拌反応器を使用し、イソプロパノールのようなアルコールでカルボアニオンをプロトン化し、さらに次の処理をする前に、慣用の態様で、CO./水により強酸値に調整し、重合体を酸化防止剤およびラジカル捕獲剤(トリスノイルフェニルホスファイト(TNPP)またはαートコフェノール(ビタミンE)または商品名Irganox1076ないしIrganox3052で入手可能)で安定化させ、溶媒を慣用の方法で蒸散、除去した後、押出機により顆粒化する。この顆粒には、他のゴムと同様に、

Acrawax(登録商標)、Besquare(登録商標)、Aerosil (登録商標)のような抗粘着剤を添加することができる。

# 請求の範囲

- 1. (P1) 0.1から99.9重量%の、35から85重量%のビニル芳香族単量体と、15から65重量%のジエンとから構成され、かつ
- (α) ピニル芳香族単量体の重合された単位体を有し、25℃以上のガラス転 移温度Tgを示す少なくとも2個のプロックSと、
- (β) ブロック S間に存在し、ビニル芳香族単量体 (S) の重合された単位体およびジエン (B) の重合された単位体を有し、-50から+25℃のガラス転移温度 T g を示す、少なくとも 1 個の、ランダム構造エラストマーブロック B / S とを含有し、かつ

固体中において、ブロックSから構成される硬質相が、最大限40容量%を、 ブロックB/Sから構成される軟質相が、最小限60容量%を占めるゴム弾性ブロック共重合体、

- (P2) 0.1から99.9重量%の、少なくとも1種類の熱可塑性加工処理可能の、またはデュロプラスト性の重合体またはこれらの混合物および
  - (P3) 0から70重量%の添加剤および加工処理助剤を、各組成分 (P1

- )から (P3) の合計重量割合が 100重量%となるように含有する重量体混合物。
- 2. (P1) 1から99重量%のゴム弾性プロック共重合体P1と、

(P2) 1から99重量%の熱可塑性加工処理可能の重合体P2を含有する請求項1の重合体混合物。

- 3. プロック共重合体 P 1 の硬質相 S の T g が 5 0 ℃以上、軟質相 B / S の T g が 5 0 から + 5 ℃までの範囲にある、請求項 1 または 2 の重合体混合物。
- 4. プロック共重合体 (P1) のビニル芳香族単量体が、スチレン、αーメチルスチレン、ビニルトルエン、ジフェニルエチレンまたはこれらの混合物、ジエンがブタジエン、イソプレンまたはこれらの混合物のうちから選定される、請求項1から3のいずれかの重合体混合物。
- 5. ブロック共重合体が、下式(1)から(11)、すなわち
  - (1)  $(S-B/S)_n$ ;
  - (2)  $(S-B/S)_n-S$ ;
  - (3)  $B/S-(S-B/S)_n$ ;
  - (4)  $X [(S-B/S)_n]_m + 1;$
  - (5)  $X-[(B/S-S)_n]_{m+1}$ ;
  - (6)  $X-[(S-B/S)_n-S]_n+1;$
  - (7)  $X-[(B/S-S)_n-B/S]_n+1;$
  - (8)  $Y-[(S-B/S)_n]_{m+1}$ ;
  - (9)  $Y = \{(B/S-S)_n\}_{n+1}$ ;
  - $(10) Y-[(S-B/S)_n-S]_n+1;$
  - (11)  $Y = [(B/S-S)_n B/S]_m + 1;$

#### で表わされ、

Sがピニル芳香族プロック、

B/Sがジエン単位と、ビニル芳香族単位から成るランダムプロック、

Xがn官能性開始剤の基、

Yがm官能性カップリング剤の基、

m、nが1から10の整数、ただし式(1)、(3)、(4)および(8)に おいてnは少なくとも2をそれぞれ意味する場合の構造である、請求項1から4 のいずれかの重合体混合物。

6. 式S-B/S-S、X-[-B/S-S],またはY-[-B/S-S],

で表わされるプロック共重合体を含有する、請求項 1 から 5 のいずれかの重合体 混合物。

## 7. 軟質相がブロック

(12) (B/S)<sub>1</sub>[(B/S)<sub>2</sub>, (13) (B/S)<sub>1</sub>[(B/S)<sub>2</sub>[(B/S)<sub>1</sub>

 $(14) (B/S)_1[(B/S)_2[(B/S)_3,$ 

に区分され、数字 1 、 2 、 3 が、個々のプロック B / S におけるビニル芳香族単量体 / ジエンの割合が相違するか、プロック内において、境界 ( B / S )」( B / S )」が連続的に変化し、各部分プロックのガラス転移温度 T g が 2 5 ℃以下であることを意味する、請求項 1 から 6 のいずれかの重合体混合物。

# 【国際調査報告】

|  | INTERNATIONAL SEARCH   | DEDART  |  |  |
|--|--|---|--|--|
|  | INIERRATIONAL SEARCH   | REPURI  |  | icuton No  |
|  |  |   | PCT/EP 95  | /05024   |
| A. CLASSI<br>IPC 6   | IFICATION OF SUBJECT MATTER<br>C08L53/02   |   |  |  |
| According to   | o international Patent Classification (IPC) or to both national classific  | cation and IPC  |  |  |
|  | SEARCHED   |   |  |  |
| Minimum d<br>1PC 6   | occumentation searched (classification system followed by classification s | n symbols)  |  |  |
| Documentat   | non searched other than nummum documentation to the extent that are  | ch documents are inc  | cluded in the fields a   | carched  |
|  | ata base consulted during the international search (name of data base  | and, where practical,   | , search terms wed)  |  |
|  | IENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT  |   |  | Belowert to states No.   |
| Category *   | Citation of document, with indication, where appropriate, of the rele  | evant passages  |  | Relevant to claim No.  |
| X  | DE,A,20 09 407 (THE GENERAL TIRE A<br>RUBBER CO.) 12 November 1970<br>see claim 1; example 1   | AND   |  | 1-8  |
| х  | EP,A,0 270 515 (LABOFINA S.A.) 8 see the whole document  | June 1988   |  | 1-8  |
| A  | FR.A.2 279 807 (SUMITOMO CHEM. CO.<br>20 February 1976<br>see claims 1,2   |   |  | 1-9  |
|  |  | X Patent family   | members are fisted   | in annex   |
| "A' docum connect "E' earlier filing "L' docum which citatio "O' docum ofter "P' docum later ( | nent defining the general state of the art which is not deced to be of particular reference of the art which is not decement but published on or after the international date cent which may throw doubt on priority claim(s) or it cited to establish the publication date of another on or other special reason (as specified) sent referring to an oral disclosure, use, exhibition or means that published prior to the international filing date but than the priority date claimed.  | cised to understate inventions X* document of part camed be considered involve an invention of part camed be consided document is compent, such commitment and document in the art.  &* document members. | and not in conflict when the principle or the conflict with the conflict when the descript relevance; the cred novel or cannot the descript relevance; the cred to involve an intend with one or mixing below to the carrier between the conflict with the conflict relevance of the same patential of the same patential the conflict relevance of the conflict relevan | th the application but been underlying the considered to comment is taken alone claimed invention claimed invention the considered to the considered invention the core other such docutes to a person stilled |
|  | 2 Harch 1996   | Date of mailing o   | .1996  | aren <del>repo</del> n   |
| Name and   | mailing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentiaan 2 NL - 2280 HV Rijawijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl. Fax: (+31-70) 340-3016   | Authorized office   |  |  |

Form PCT/ISA/210 (second thest) (July 1912)



# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Interr al Application No
PCT/EP 95/05024

| Patent document<br>cited in search report | Publication<br>date | Patent family<br>member(s)   |   | Publication<br>date  |  |  |
|---|---------------------|--|---|--|--|--|
| DE-A-2009407                              | 12-11-70            | AU-B-<br>AU-B-<br>CA-A-<br>DE-A-<br>FR-A-<br>GB-A-<br>JP-A-<br>NL-A-<br>NL-A-<br>US-A- | 470418<br>5945373<br>922042<br>2342219<br>2037432<br>1259932<br>49025044<br>7002753<br>7311518<br>3906057 | 27-02-75<br>27-02-75<br>27-02-73<br>06-03-75<br>31-12-70<br>12-01-72<br>06-03-74<br>31-08-70<br>25-02-74<br>16-09-75 |  |  |
| EP-A-270515                               | 08-06-88            | LU-A-<br>CA-A-<br>DE-A-<br>ES-T-<br>JP-A- 6<br>US-A-                                   | 86698<br>1290484<br>3785423<br>2054707<br>63145314<br>4939208   | 14-07-88<br>08-10-91<br>19-05-93<br>16-08-94<br>17-06-88<br>03-07-90   |  |  |
| FR-A-2279807                              | 20-02-76            | • • • • •  | 927439<br>51012859<br>53004861<br>1050185<br>2532741<br>1509972   | 13-10-78<br>31-01-76<br>21-02-78<br>06-03-79<br>12-02-76<br>10-05-78   |  |  |

## フロントページの続き

- (72)発明者 ベンダー,ディートマル ドイツ国、D-67459、ベールーイゲルハ イム、アン、デァ、クーシュトラーセ、4
- (72)発明者 ゴットシャルク, アクセル ドイツ国、D-67435、ノイシュタット、 ヒルシュホルンリング、33
- (72)発明者 ヴェーバー、マルティン ドイツ国、D-67433、ノイシュタット、 エックシュトラーセ、19